esp@cenet document view

# METHOD FOR MANUFACTURING OPTICAL WAVEGUIDE

Patent number:

JP2001350049

Also published as: ∰ JP2001350049 (/

Publication date:

2001-12-21

Inventor:

YAMAGUCHI ATSUSHI NIPPON SHEET GLASS CO LTD

Applicants Classification:

- international:

G02B6/13

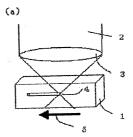
- european: Application number: JP20000172831 20000609

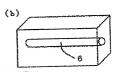
Priority number(s):

#### Abstract of JP2001350049

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method for forming a core diameter enlarged part at the end of a waveguide, which is formed threedimensionally in the inside of glass by condensing laser beams, having a high peak output in the inside of glass.

SOLUTION: In a method for manufacturing the optical waveguide, where the laser beams having an energy quantity changing an optically induced refractive index are condensed in the inside of a glass material and the light-condensing point is relatively moved along a prescribed path in the inside of the glass material to form a core in the inside of the glass material, the core diameter enlarged part is formed at the end of the optical waveguide by changing the intensity of the laser beams, so that it becomes gradually high in the vicinity of the end of the waveguide.





Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2001-350049 (P2001-350049A)

(43)公開日 平成13年12月21日(2001, 12.21)

(51) Int.CL' G02B 6/13

PΙ G02B 6/12

デーオコード (参考) M 2H047

寄空請求 未請求 請求項の数1 OL (全 5 頁)

特顧2000-172831(P2000-172831) (21)出願書号 (22)出顧日

微则配号

平成12年6月9日(2000.6.9)

(71)出康人 000004008 日本板硝子株式会社 大阪府大阪市中央区北浜四丁目7番28号

大阪市中央区道修町3丁目5番11号 日本 板硝子株式会社内

(74)代理人 100069084

弁理士 大野 精市 Fターム(参考) 2月047 KAD4 KA13 KA15 PADO QAD4 TA32

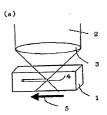
(54) 【発明の名称】 光導波路の製造方法

(57)【要約】

(修正有) 【課題】 ビーク出力が高いレーザー光をガラス内部に 集光することによってガラスの内部に3次元的に形成さ れた導波路の場部にコア径拡大部分を形成させる方法を

提供する。

【解決手段】 光默起屈折率変化を起こすエネルギー量 をもつレーザー光をガラス材料の内部に集光し、その集 光点をガラス材料の内部の所定経路に沿って相対移動さ せてガラス材料の内部にコアを形成する光導波路の製造 方法において、前記レーザー光の弦度を導波路端部付近 で徐々に高くなるように変化させ、それにより前記光導 波路の端部にコア径拡大部分を形成させることを特徴と する光導波路の製造方法である。





(2)

特開2001-350049

### 【特許請求の範囲】

#### [発明の詳細な説明]

100011

【発明の属する技術分野】本発明は、導放路の製造方 法、特にレーザ〜照射によってガラス材料の内部に原析 率変化領域を連続して形成する光導波路の製造方法に関 する。

#### 【0002】 【従来の技術】ガラスをベースとした光導波路は、イオ

ン交換法、火炎加水分解法等で形成されている。 [0003] イオン交換法では、ガラス基板表面に設け た金服競等のフリット状間上間かからAg、Ti、K。 またはLi・イオンを含む溶散塊をガラス基板表面固然 機能させて上型Ag、等のイオンを力ラス基板表面固 イオンと交換させて、ガラス基板表面固化上型Ag、等の イオンと支換させて、ガラス基板表面層化上型Ag、等 シラスとが、たとえば、Lightwaye Tech. いわ.1.6 (4)

583 (1998)に記載されている。この光漆波路の囲折率 家化関係をガラス中に埋設させてコブとするためには、 上記の銀声率を(蜘蛛を形成したガラス番板を加熱し て、ガラス基板表面側のAg\*、T1・K\*またはし! イオンをガラス内部に向かって紅波路等動きせるか。また。 は賃度以Ag\*イオンを含む溶散性中に投資してガラス表 面側に近いAg\*、T1・K\*またはし!・イオンとNa イオンを再変せる。この再イナン契銭の原に選手を 印加する方法もある。Na\*イオンは、Ag\*、T1・ K\*またはし!・イオンが成りた条表面の配折率領域 を表面下と影響させる。その時代、コアカガラス表面下

に埋め込まれ、低伝播出失が保保される。この方法で作 題した光滞遊路のコアは、径10~200μmの半円形 またはほぼ円形の断面をもつものが多い。イオン交換を ではイオン交換によって限が率分布を調整しているた め、形成された光滞波路構造がガラス裏面に近い部分に 限ちれるといった問題がある。

[0004]火炎加水分解法では、四塩化シリコンと四塩化シリン・コウムの火炎加水分解によりシリコン基板の水がルマン・ド用及びコア用の2項のガラス酸粒子耐を増積させ、高温加熱により眺粒子間を透明ガラス層な質する、大いで、フォトリグラフィ及び反吐エッチングにより回路パターンをもつコア部を形成するたとが、例えば1.1fg/mew Tach. vol.17 (5) 77. (1999) に記載されている。この方法で作数されて必要が飛ば、

腺厚が数μπと薄い、東た、火炎加水分解法は光等疲弱 の作製方法が燃練であり、使用可能な材料も石炭を主族 分としたガラス風に限られる、東た基礎安面に 地積し た緑粒子をガラス層に改良する方法のため、円形の断固 を持つ光準数が作製が個質もるという問題もある。 【0005】さちにイオン契数法、火炎加水分解法で は、同一基板上に程々の二次元的バメーンを持つ光準次 節を光波できるものの、三次元的に組み合わされた光導

総路を形成することは関係である。
10 (0008) ガラス中に三次元的に光端波路を形成させ
る方法としては、韓国等0-311237号に関示され
ているように、ピーク出力値が高いレーザーをガラス内
部に開射することによって光端波路を形成する方法があ
あった法では、101W/cmi以上のピークパワー
強度を持つレーザー光をガラス内部に第元し、その集光
点を相対的に移動させることによって、囲折率変化を
とたちず確変化をガラス材料内部に起こさせ、光等報路
を形成する。この方法ではレーザーの規光点を三次元的
に取動させることによって三次元的な等波路も容易に作
数官者ることによって三次元的な等波路も容易に作

## [0007]

【受明か解決しようとする課題】火炎加水分解法守で基 便表面部分化作数された薄遊路は、外緒よりその位置が 暗認できるため。他の光ファイバ、もしては光端波路と 結合させるための位置決めに限してさほど問題はない。 しかし、上並公様に述べられたガラス内部に形成された 凍婚話においては、その位度全分部より確認するととが 困難なため、他の光ファイバ、もしくは光薄透明と結合 させるための位置状めが難しく、結合損失が大きくなっ てしまり開始かる。

【0008】結合指失を底線させる技術として、下EC ( 1memally-diffused Expanded Gone) ファイバの物 待されている[川上を一郎 し右利用、大板正着!光 ファイバとファイバ型デバイス」整風館 1965]、下E Cファイバは光ファイバを部分的に加熱し、光ファイバ 仲のフア部のCe Fーバントを拡散させることによって 光の姿変される例数を表すモードフィールド係を飲ん たコア経鉱人ファイバである。下ECファイバの結合 別へ利用すると、シングルモードファイバの結合 別への相手ると、シングルモードファイバの結合 創業のと表演されている。 20 王型匠である物すれによる際火を感覚できることが、理 動物化を大変物でも確認されている。

(0009)また、とのような下ECファイパは、モードフィールド語の異なる光ファイバ、レーザーダイオード等との結合損失を抵訴させうるととも知られている。 光ファイバ山上の接続部では、接続される名光ファイバのモ・ドフィールド部が互いに相違するほどモードミスファチ指が生しやすい。このような場合には禁錮のモードフィールド部が同じになるように加工された下ECファイバを用いるととにより、結合損失を有効に促済でき (3)

物開2001-350049

[0010] このようなTECファイバの概念を導波路 に適用したものとして、特闘平7~128544、特開 平6-214137がある。特開平7-128544で は、共板衣面に作製された等波路をTECファイバの作 製方法と同様に加熱処理によってドーバントを拡散さ せ、コア経を拡大させている。特開平6-214137 ではマスクパターンと加工によるホトブロセスや加熱処 理による拡散によってコア径拡大部分を作製している。 【0011】しかしながら、ピーク出力値が高いレーザ ーをガラス内部に照射することによって光導波路を形成 10 する方法によって作製した導波路は、コア部とクラッド 部においてガラスの組成は同じであり、光ファイバもし くは特開平7-128544に記載された導波路のよう に熱処理によってコア径を拡大させることができない。 【0012】本発明は、ピーク出力が高いレーザー光を ガラス内部に集光するととによってガラスの内部に3次 元的に形成された導波器の端部にコア径拡大部分を形成 させる方法を提供することを目的とする。

[0013] 【課題を解決するための手段】本発明は、光誘起厄折率 変化を起こすエネルギー量をもつレーザー光をガラス材 料の内部に集光し、その集光点をガラス材料の内部の所 定経路に沿って相対移動させてガラス材料の内部にコア を形成する光導波路の製造方法において、前記レーザー 光の強度を導波路端部付近で徐々に高くなるように変化 させ、それにより前記光導波路の端部にコア径拡大部分 を形成させることを特徴とする光導波路の製造方法であ

[0014]本発明の製造方法によれば、光誘起屈折率 変化を起こすエネルギー量を持つレーザー光をガラス内 30 は、レーザー光の経路の途中に強度を変化させるための 部 (形状は平板状、球状、塊状等のいずれでもよい) に 集光して屈折率変化をもたらす構造変化をガラス材料内 部に起こさせ、その集光点を相対的に移動させることに より導波路が作製され、その結部で導波路を作製するの に用いられるレーザー光の強度を徐々に高くなるように 変化させてコア径拡大部分を形成することによりコア径 拡大部分を有する光導波路が容易に製造できる。

【0015】レーザー光としては、ガラスの種類によっ ても異なるが、光誘起屈折率変化を起こすためには、集 光点において10'W/c m'以上のピークパワー強度を 有することが望ましい。ピークパワー強度は、「1パル ス当りの出力エネルギー(J)」/「パルス幅(秒)」 の比で表されるビーク出力 (W) を照射単位面積当りで 表した値である。 ピークパワー敦度が10′W/cm゚に 満たないと光禁起屈折率変化が起こらず、光導波路が形 成されない。ビークパワー破疫が高いほど光源起屈折率 変化が促進され、光導波路が容易に形成される。しか し、非常に大きなエネルギー量、例えば10°W/cm² 以上の連続発振レーザー光を実用的に得ることは困難で ある。そこで、パルス幅を終くすることによりピーク出 50 端から他方端に向けて矢印5の方向に50μm/砂の遮

力を高くしたバルスレーザーの使用が好ましい。 【0016】レーザー光は、レンズ等の集光装置により **集光される。このとき、ガラス材料の内部に位置するよ** うに集光点を調整する。この集光点をガラス材料の内部 で相対移動させることにより、光導波路として働く、細 長い屈折率変化領域 (高屈折率のコア領域) がガラス材 料の内部に形成される。具体的には、レーザー光の集光 点に対しガラス材料を連続的に移動させ、あるいはガラ ス材料の内部でレーザー光の集光点を連続的に移動させ ることにより、集光点を相対移動させる。

【〇〇17】コア径拡大部分はレーザー光の強度を徐々 に高くなるように変化させることで作製する。 レーザー 光の強度を変化させると、形成する導波路の径がその強 度に応じて変化する。そのため、考波路端部においてレ ーザー光敏度を徐々に高くなるように変化させることに より徐々に広がった形状のコア径拡大部分を形成でき る。その形状は、レーザー強度の変化速度を調整すると とによって任意に選ぶことができる。

【0018】上記に述べたように、レーザー光のビーク パワーを大きくするためにはパルスレーザーの使用が望 ましい。 レーザーの発振周波数が低いほどビークパワー を大きくすることが容易になるが、あまり遅いと滑らか な導波路構造とならないため、レーザーバルスの繰り返 し周波数は10kHz以上、望ましくは100kHェ以 上とする。

[0019] レーザー光強度の変化は、レーザーの出力 自体を変化させてもよいが、その場合はレーザーの発振 が不安定となるため、レーザー発振装置の外部で行うと とが望ましい。発振装置外部でのレーザー光強度の変化

装置を設置することによって建成できる。レーザー光を 連続的に変化させるための装置としては、場所的に濃度 が徐々に変化するNDフィルターをレーザー光経路の途 中に入れ、その位置を調整することによってレーザー強 度を変化させる方法等が考えられる。

[0020] [ 発明の実施の形態] 以下に実施例をあげて本発明をよ り具体的に説明するが、本発明はその主旨を超えない限

り、以下の実施例に限定されるものではない。

[0021] [実施例1] 表1に示す組成を有し、20 mm×20mm×5mmの直方体形状のガラス試料に、図1に 示すようにパルスレーザー光2をレンズ3で集光して照 射した。パルスレーザー光2としては、アルゴンレーザ ー励起のTi:Al, O, レーザーから発振されたパルス幅150 フェムト秒、繰り返し周波数200kHz、波長800nm、平均 出力600mMのレーザー光を使用した。第1のNDフィルタ ーを透過させて強度400mMと調整したレーザー光を、 NAが0.3で倍率が10倍の対物レンズで集光し、試料1 の内部に集光点を生じるように照射し、試料!をその一 (4)

特開2001-350049

度で移動させながらコアの長さが約20mmである光導 波路を作製した。

[0022]

(表1]

	実施例 1	実施例2 (モル%)
		37.5
S10 <sub>2</sub>	70.6	
Be Ca	0	12.5
Al <sub>z</sub> 0 <sub>2</sub>	14.0	25.0
P2 02	0.7	0
Na <sub>2</sub> 0	1.6	25.0
Li <sub>2</sub> 0	9.3	0
MgC	1.0	0
T102	1.6	0
Zr0z	1.2	0

【0023】上記方法で作製した光導波路の端部にコア 径拡大部分を作製した。レーザー光の執度の変化は、前 記第1のNDフィルターに隣接させて設けた第2のNDフィ ルターを調整することで行った。このNDフィルターとし ては回転式円盤状のものを用い、光の透過率がなだらか に変化し、最高透過率が最低透過率の1.5倍になるよ うに、そしてその変化が1回転に1回繰り返されるよう に、100秒/回転(0.01回転/秒)の速度で回転 するように設定した。コア長さ方向の中央部分の通常の 導波路部分を作製するためにレーザー光の集光点が相対 的に移動して光導波路のほぼ中央にある間はレーザー光 が透過する位置を第2NDフィルターの最低透過率位置 30 にしておき、レーザー光の集光点が導波路端部から25 0 0 μm手前に移動した時点で第2 NDフィルターを約5 0秒、回転させて導波路長端部(山射端または入射端) でレーザー光の強度が最大になるように変化させてコア 径拡大部分を作製した。

【0024】作製したコア径拡大部分を有する光導波路 の出射端でのモードフィールド径を測定したととろ、2 1 μmであった。同じガラスでコア径拡大部分を作製し ない場合の出射端でのモードフィールド径は9 u mであ 3k.

[0025]作製したコア径拡大部分を有する光導液路 は以下の方法で評価した。1、55μmに中心発振波長を有 するDFBレーザーの光を1.55μm用TEC型シングル モード光ファイバによって、上記作製の光導波路のコア 径拡大入射端面まで導き、光導波路他端からの出射光強 度が最大になるようにアライメントする。この出射光を 1.55µm用シングルモード光ファイバで光スペクトルア ナライザーに導いて透過強度を測定する。 この値を初期 値として、TECファイバの位置をずらしながら、結合 損失がどのように変化するかを測定した。コア領拡大部 50 4 集光点

分を形成させなかった光導波路と通常の1.55μm用シン グルモード光ファイバの軸ずれと結合損失の関係を同様 の方法で翻定し、その義を見るととでコア径拡大の効果 を評価した。 図2に測定した位置ずれと結合損失の関係 を示す。 との図においては結合損失が一番小さい位置で の損失をひとして、輪ずれによって余分に生じた損失を 過剰損失として表してある。 との図より、1dB劣化時 で軸ずれ量について、コア径拡大部分を有する光等波路 (「コア拡大接続」と表示) の方が、コア径拡大部分を 10 有しない光導波路(「SMF接続」と表示)に比して、 2. 4倍と広いことがわかる。

[0026] [実施例2] 実施例1で用いたガラス試料 の組成に代えて表1の組成を用い、そして実施例1にお ける、レーザー光の集光点の相対移動速度 (50 μm/ 秒) および第2 NDフィルターの回転速度(100秒/ 回転) を、それぞれ100μm/秒および49秒/回転 に変更した他は、実施例1と同様にして、コア径拡大部 分を有する光導波路を作製した。

[0027] 作製したコア径拡大部分を有する光導液路 の出射端でのモードフィールド径を測定したところ、2 0 μmであった。間じガラスでコア径拡大部分を作製し ない場合の出射端でのモードフィールド径は10μmで あった。

【0028】実施例1と同様に結合損失を測定し、図3 に測定した位置ずれと結合損失の関係を示す。この図よ り、1dB劣化時で軸ずれ量がコア径拡大部分を有する 光導波路の方が、コア径拡大部分を有しない光導波路に 比して、1.9倍と広いことがわかる。

[0029]

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、 光誘起屈折率変化を起とすエネルギー量を持つレーザー 光をガラス中に集光させ、集光点を相対的に移動させる ことによって作製する光導波路において、レーザー光の 強度を変化させることによって革波路端部にコア径拡大 部分を作製することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の光導波路を作製する方法を示す獣略 配置図(a)、及びガラス内部に作製した光導波路を示 す斜視図(b)である。

[四2] 実施例1によって作製したコア径拡大部分を 有する導波路の軸ずれと結合損失の関係を表したグラフ である.

【図3】 実施例2によって作裂したコア径拡大部分を 有する導波路の軸ずれと結合損失の関係を表したグラフ である.

【符号の説明】

- 1 ガラス試料
- 2 パルスレーザー光 3 集光レンズ

